PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-130152

(43) Date of publication of application: 21.05.1996

(51)Int.CI.

H01G 4/12

(21)Application number: 06-269139

(71)Applicant: TDK CORP

(22)Date of filing:

01.11.1994

(72)Inventor: KOBAYASHI AKIRA

ISHIGAKI TAKAYA YAGI HIROSHI TSUNODA EIZO KAWASAKI KAORU HOSOGAYA RYUJI

(54) FLEXIBLE SUPPORTER FOR CERAMIC PAINT COATING AND MANUFACTURE OF CERAMIC ELECTRONIC COMPONENT

(57)Abstract:

PURPOSE: To give a green sheet a suitable separating property and adhering property by a method wherein the paint coating surface has a region which is subjected to a separation treatment and regions which are not subjected to the separation treatment.

CONSTITUTION: The ceramic paint coating surface of a green sheet 19 on which a green sheet is formed has a region 190 which is subjected to a separation treatment and has regions 191 which are not subjected to a separation treatment on both the sides in the width direction of the flexible supporter 19. Therefore, the adhering property of the green sheet to the flexible supporter 19 is improved. As a result, the fragments of the green sheet are not separated from the flexible supporter 19 and do not adhere to a makeup at the time of printing and the fragments of the broken green sheet do not exist in the boundary between layers as foreign substances which cause structural defects. Further, even if the thickness of the green sheet is reduced, the probability of producing the difficulty of separation and producing the characteristic defects of the product can be reduced.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

26.01.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3358764

[Date of registration]

11.10.2002

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

08-130152

(43) Date of publication of application: 21.05.1996

(51)Int.CI.

H01G 4/12

(21)Application number: 06-269139

(71)Applicant: TDK CORP

(22)Date of filing:

01.11.1994

(72)Inventor: KOBAYASHI AKIRA

ISHIGAKI TAKAYA YAGI HIROSHI TSUNODA EIZO KAWASAKI KAORU

HOSOGAYA RYUJI

(54) FLEXIBLE SUPPORTER FOR CERAMIC PAINT COATING AND MANUFACTURE OF CERAMIC ELECTRONIC COMPONENT

(57)Abstract:

PURPOSE: To give a green sheet a suitable separating property and adhering property by a method wherein the paint coating surface has a region which is subjected to a separation treatment and regions which are not subjected to the separation treatment.

CONSTITUTION: The ceramic paint coating surface of a green sheet 19 on which a green sheet is formed has a region 190 which is subjected to a separation treatment and has regions 191 which are not subjected to a separation treatment on both the sides in the width direction of the flexible supporter 19. Therefore, the adhering property of the green sheet to the flexible supporter 19 is improved. As a result, the fragments of the green sheet are not separated from the flexible supporter 19 and do not adhere to a makeup at the time of printing and the fragments of the broken green sheet do not exist in the boundary between layers as foreign substances which cause structural defects. Further, even if the thickness of the green sheet is reduced, the probability of producing the difficulty of separation and producing the characteristic defects of the product can be reduced.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

26.01.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

3358764

(19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

庁内整理番号

(11)特許出願公開番号

特開平8-130152

(43)公開日 平成8年(1996)5月21日

(51) Int.Cl.6

識別記号

FΙ

技術表示箇所

H01G 4/12

364

審査請求 未請求 請求項の数6 OL (全 18 頁)

(21)出願番号	特願平6-269139	(71)出願人 000003067
		ティーディーケイ株式会社
(22)出願日	平成6年(1994)11月1日	東京都中央区日本橋1丁目13番1号
		(72)発明者 小林 亮
	•	東京都中央区日本橋1丁目13番1号 ティ
	·	ーディーケイ株式会社内
		(72)発明者 石垣 高哉
	•	東京都中央区日本橋1丁目13番1号 ティ
	·	ーディーケイ株式会社内
		(72)発明者 八木 弘
		東京都中央区日本橋1丁目13番1号 ティ
		ーディーケイ株式会社内
•		(74)代理人 弁理士 阿部 美次郎
		日数百ヶ結と 日数百ヶ結と

(54) 【発明の名称】 セラミック塗料塗布用可撓性支持体及びセラミック電子部品の製造方法

(57)【要約】

【目的】 グリーンシートに対し、適度の剥離性と密着 性とを与える。

【構成】 一面側がセラミック塗料塗布面して用いられ る帯状の可撓性支持体19である。この可撓性支持体1 9は、セラミック塗料塗布面に、剥離処理がなされてい る領域190と、剥離処理がなされていない領域191 とを有する。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 一面側がセラミック塗料塗布面して用いられる帯状の可撓性支持体であって、

前記セラミック塗料塗布面は、剥離処理がなされている 領域と、剥離処理がなされていない領域とを有する可撓 性支持体。

【請求項2】 請求項1に記載された可撓性支持体であって、

前記剥離処理がなされていない領域は、幅方向の両側に 設けられている可撓性支持体。

【請求項3】 請求項2に記載の可撓性支持体であって、

前記剥離処理がなされていない領域の外側に、剥離処理 がなされている領域を有する可撓性支持体。

【請求項4】 請求項2に記載の可撓性支持体であって、

前記剥離処理がなされていない領域は、マーク形成領域 を含み、前記マーク形成領域が着色されている可撓性支 持体。

【請求項5】 可撓性支持体上で、セラミック塗料を塗布してグリーンシートを形成するグリーンシート成形工程と、前記グリーンシート上に電極を印刷する印刷工程とを実行する工程を含むセラミック電子部品の製造方法であって、

前記可撓性支持体は、請求項1、2、3または4の何れかに記載されたものでなるセラミック電子部品の製造方法。

【請求項6】 請求項5に記載されたセラミック電子部品の製造方法であって、

前記グリーンシート成形工程及び前記印刷工程を複数回 実行した後、得られた積層グリーンシートを前記可撓性 支持体から剥離し、次に、剥離して得られた複数の前記 積層グリーンシートを積層する工程を含むセラミック電 子部品の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001].

【産業上の利用分野】本発明はセラミック塗料塗布用可 撓性支持体及びそれを用いたセラミック電子部品の製造 方法に関する。

[0002]

【従来の技術】コンデンサ、圧電部品、正特性サーミスタ、負特性サーミスタまたはバリスタ等のセラミック電子部品を製造する場合、可撓性支持体上に例えばドクターブレード法でセラミック粉、有機バインダー、可塑剤、溶剤等を含むセラミック塗料を塗布してグリーンシートを成形し、その上にパラジウム、銀、ニッケル等の電極をスクリーン印刷により形成する工程を取ることがある。この製造工程において、稽層構造を得る場合は、

リーンチップを得る。このようにして得られたセラミックグリーンチップ中のバインダーをバーンアウトし、1000℃~1400℃で焼成し、得られた焼成体に銀、銀ーパラジウム、ニッケル、銅等の端子電極を形成し、セラミック電子部品を得る。

【0003】別の先行技術として、グリーンシートを可 撓性支持体が上になるように熱転写する方法も提案され ている(特開昭63-188926号など)。

【 O O O 4 】更に別の従来技術として、可撓性支持体上で、グリーンシートを形成する工程と、グリーンシート上に電極を印刷する工程とを、必要な積層数だけ繰り返すことにより積層体を得る方法も提案されている。

【0005】上述の製造方法の何れにおいても、成形されたグリーンシートを可撓性性支持体から剥離する工程が伴う。従来は、この剥離工程において、グリーンシートを可撓性支持体から剥離することなく、グリーンシートを可撓性支持体から剥離することが困難で、出来上がった製品にショート等の特性不良が多発し、積層歩留りが悪くした場合に、一層顕著に現れる。例えば、積層という問題点がある。この問題点は、グリーンシートで、1層あたりの誘電体層の厚みを薄くし、積層数をラくすることが必要である。このとき、薄いグリーンシートを可撓性支持体からうまく剥離できず、積層歩留りが非常に悪くなる。また、薄いグリーンシートをハンドリングするため、出来上がった製品にショート等の特性不良が多発する。

【0006】剥離性をよくするために、可撓性支持体のセラミック塗料塗布面の全面に、剥離処理を施しておくことが考えられる。しかし、剥離性がよすぎると、今度は逆に、外部から加わるごく僅かの力によって、グリーンシートが、可撓性支持体から剥離したり、破損したグリーンシート片が異物として積層界面に介在し、構造欠陥を招く。

[0007]

【発明が解決しようとする課題】本発明の課題は、グリーンシートに対し、適度の剥離性と密着性とを与えることの可能な可撓性支持体及びこれを用いたセラミック電子部品の製造方法を提供することである。

【0008】本発明のもう一つの課題は、グリーンシートを薄くしても、剥離の困難性や製品の特性不良等を生じる確率を著しく小さくし得る可撓性支持体及びこれを用いたセラミック電子部品の製造方法を提供することである。

【0009】本発明の更にもう一つの課題は、電極に起因する積層間段差を著しく小さくし、信頼性を向上させたセラミック電子部品の製造方法を提供することである。

めに、一面側がセラミック塗料塗布面して用いられる帯状の可撓性支持体であって、セラミック塗料塗布面は、剥離処理がなされている領域と、剥離処理がなされていない領域を有する。好ましくは、前記剥離処理がなされていない領域は、幅方向の両側に設けられる。更に好ましくは、前記剥離処理がなされていない領域はマーク形成領域を含み、前記マーク形成領域が着色されていることもある。

【0011】本発明に係るセラミック電子部品の製造方法は、可撓性支持体上で、セラミック塗料を塗布してグリーンシートを形成するグリーンシート成形工程と、前記グリーンシート上に電極を印刷する印刷工程とを実行する工程を含む。前記可撓性支持体は、本発明に係る可撓性支持体である。

【0012】本発明に係るセラミック電子部品の製造方法において、グリーンシートと電極とを積層する方法には、2つの方法がある。第1の方法は、グリーンシート成形工程と印刷工程とを可撓性支持体上で繰り返す方法である。第2の方法は、前記グリーンシート成形工程及び前記印刷工程を複数回実行した後、得られた積層グリーンシートを可撓性支持体から剥離し、次に、剥離して得られた複数の前記積層グリーンシートを積層する方法である。

[0013]

【作用】可撓性支持体のセラミック塗料塗布面は、剥離処理がなされている領域を有するから、可撓性支持体の上に成形されているグリーンシートを可撓性支持体から容易に剥離することができる。

【0014】しかも、セラミック塗料塗布面は、剥離処理がなされている領域に加えて、剥離処理がなされていない領域を有するから、可撓性支持体に対するグリーンシートの密着性が高くなる。このため、グリーンシートが可撓性支持体から剥離して製版に付着したり、破損したグリーンシート片が異物として積層界面に介在し、構造欠陥を招くこともない。また、グリーンシートに対するノズル、ブレード等のセラミック塗料塗布手段の接触で、グリーンシートが可撓性支持体から剥離してしまうこともない。

【0015】特に、剥離処理がなされていない領域が可 撓性支持体の幅方向の両側にある場合には、可撓性支持 体に対し、グリーンシートの幅方向の両端が密着する。 このため、可撓性支持体に対するグリーンシートのエッ ジ密着性が高くなるので、上述した作用が一層促進され る。剥離処理がなされていない領域の幅は、通常の製造 条件では、0.5~20mm程度である。

【0016】次に、本発明に係るセラミック電子部品の 製造方法は、可撓性支持体上で、セラミック塗料を塗布 L.でグリーンシートを形成するグリーンシート成形工程 ると共に、量産性が向上する。この工程を実行するに当たり、何れかの工程において、グリーンシートを可撓性支持体から剥離する。ここで、本発明に係る可撓性支持体を用いるので、上述した可撓性支持体の利点をそのまま得ることができる。一般的な製造方法であるグリーンシートに内部電極を印刷し、積層する方法においても十分に効果がある。

【〇〇17】上記製造工程において、グリーンシート成 形工程と印刷工程とを可撓性支持体上で繰り返す第1の 方法を採用した場合、積層工程の途中で、グリーンシー トの各々を、可撓性支持体から剥離する必要がないし、 ハンドリングする必要もない。また、熱転写工程もな い。このため、高精度、高信頼性のセラミック電子部品 を簡単に製造することができる。また、電極のある部分 と無い部分の段差が、グリーンシートの形成と電極印刷 との繰り返しにより吸収され、このため、段差によるク ラック等の欠陥が改善される。また、前記工程により、 複数層のグリーンシートを、電極とと共に一体化した積 層グリーンチップを得ることができるので、従来問題と なっていたプレス後のデラミネーションは見られない。 【〇〇18】第1の方法を採用した場合は、最終段階 で、積層体を可撓性支持体から剥離することになる。こ こで、本発明に係る可撓性支持体を用いるので、上述し た利点をそのまま得ることができる。

【0019】グリーンシート成形工程及び印刷工程を、複数回実行した後、グリーンシートを可撓性支持体から剥離し、次に、剥離して得られた複数のセラミックグリンシートを積層する第2の方法を採用した場合も、本発明にかかる可撓性支持体を用いることにより、その利点を充分に発揮させることができる。

【0020】しかも、第2の方法の場合は、厚い積層帯の状態で取り扱うことになるので、グリーンシートの単層を可撓性支持体から剥離する必要がないし、ハンドリングする必要もない。また、熱転写工程もない。このため、高精度、高信頼性のセラミック電子部品を簡単に製造することができる。また、電極のある部分と無い部分の段差が、グリーンシートの形成と電極印刷との繰り返しにより吸収され、このため、段差によるクラック等の欠陥は改善される。また、前記工程により、複数層のグリーンシートを、電極とと共に一体化した積層帯を得ることができるので、従来問題となっていたプレス後のデラミネーションは見られない。

【0021】本発明の他の特徴及びそれによる作用効果は、添付図面を参照し、実施例によって更に詳しく説明する。

[0022]

【実施例】図1は本発明にかかる可撓性支持体の横断面 図である。本発明にかかる可撓性支持体19は、 一面 透明のプラスチックフィルムによって構成できる。可撓性支持体 19のセラミック塗料塗布面は、剥離処理がなされている領域 190と、剥離処理がなされていない領域 191とを有する。剥離処理は、可撓性支持体 19の1面上に例えばSi等でなる剥離用膜 190を薄くコートすることによって実行することができる。

【0023】上述のように、可撓性支持体19のセラミック塗料塗布面は、剥離処理がなされている領域190を有するから、可撓性支持体19の上に成形されているグリーンシートを可撓性支持体19から容易に剥離することができる。

【0024】しかも、セラミック塗料塗布面は、剥離処 理がなされている領域190に加えて、剥離処理がなさ れていない領域191を有するから、可撓性支持体19 に対するグリーンシートの密着性が高くなる。このた め、印刷時にグリーンシートが可撓性支持体19から剥 離して製版に付着したり、破損したグリーンシート片が 異物として積層界面に介在し、構造欠陥を招くこともな い。また、グリーンシートに対するノズル、ブレード等 のセラミック塗料塗布手段の接触で、グリーンシートが 可撓性支持体19から剥離してしまうこともない。剥離 用膜190が可撓性支持体19の全面に設けられている 場合、グリーンシートのエッジが可撓性支持体19から 剥離して製版に付着したり、破損したエッジが積層時に 異物として積層界面に介在し、構造欠陥を招く恐れがあ る。また、グリーンシートに対する僅かなノズルまたは ドクターブレード等のセラミック塗料塗布手段の接触 で、グリーンシートが可撓性支持体19から剥離してし まうこともある。可撓性支持体19に剥離処理がなされ ていない領域191が生じるように、剥離用膜190を 形成すると、可撓性支持体19に対するグリーンシート のエッジ密着性が高くなるので、上述した問題点を回避 できる。この点については、後で、更に詳しく説明す

【0025】図1の実施例では、剥離処理がなされていない領域191が可撓性支持体19の幅方向の両側にあるから、可撓性支持体19に対するグリーンシートのエッジ密着性が高くなり、上述した作用が一層促進される。剥離処理がなされていない領域191の幅は、通常の製造条件では、0.5~20mm程度である。

【0026】図2は本発明に係る可撓性支持体の別の実施例を示す断面図である。この実施例では、剥離処理がなされていない領域191が可撓性支持体19の幅方向の両側にあって、剥離処理がなされていない領域191が、マーク形成領域192を含んでいる。マーク形成領域192は着色されている。マーク形成領域192は、可撓性支持体19に対してコントラストをなす色の塗料等を可換性支持体19の長さ方向に沿って条状に付着

て、ターゲットマーク及びチッチマークを的確に検知できるようにすることにある。

【0027】図3は本発明に係る可撓性支持体19の別の実施例を示す横断面図である。この実施例では、可撓性支持体19の幅方向の両側に、剥離処理がなされていない領域191を設けると共に、この剥離処理がなされていない領域191の外側に、剥離処理がなされている領域190を有する。

【0028】次に、本発明に係るセラミック電子部品の製造方法について説明する。図4は本発明に係る製造方法によって製造されるセラミック電子部品の一例としての積層セラミックコンデンサの断面図を示す。図4において、1は積層セラミックコンデンサ、2は誘電体層、3は電極、4は端子電極である。図5は本発明に係る製造方法により積層セラミックコンデンサを製造する場合の製造フローチャート、図6は本発明に係る製造方法の別の例を示す製造フローチャートである。

【0029】図5の製造フローチャートにおいて、誘電体材料でなるセラミック粉体を塗料化しておき、塗料化されたセラミック塗料を可撓性支持体上で塗布し、グリーンシートを形成する。可撓性支持体は、図1~図3に図示したような本発明に係る可撓性支持体である。セラミック粉体は得ようとするセラミック電子部品に応じて選択される。

【0030】次に、グリーンシートを乾燥させた後、グリーンシート上に電極を印刷する。電極印刷が終了した後、乾燥工程に付される。以上の工程の内、グリーンシート成形工程から画像処理による電極印刷工程を経て乾燥に至る工程を、必要な設定積層数に達するまで、可撓性支持体上で繰り返す。設定積層数に到達したとき、最上層に位置する電極及びそれを支持するセラミックグリーンシートの表面に、保護層となるグリーンシートを成形する。この後、積層体を可撓性支持体から剥離し、電極及びグリーンシートの積層体を切断して、積層セラミックコンデンサを取り出し、更に、焼成、端部電極付与の必要な工程を経て、積層セラミックコンデンサの完成品が得られる。

【0031】図5に示した製造方法によると、可撓性支持体上で、セラミック塗料を塗布してグリーンシートを 形成するグリーンシート成形工程と、グリーンシート上 に電極を印刷する印刷工程とを含むから、可撓性支持体 の使用量が少なくて済むようになると共に、量産性が向 上する。

【0032】また、可撓性支持体19のセラミック塗料 塗布面は、剥離処理がなされている領域190を有する から、剥離工程において、可撓性支持体19の上に成形 されているグリーンシートを可撓性支持体19から容易 に剥離することができる.

れていない領域191を有するから、可撓性支持体19 に対するグリーンシートの密着性が高くなる。このた め、グリーンシートが可撓性支持体19から剥離して製 版に付着したり、破損したグリーンシート片が異物とし て積層界面に介在し、構造欠陥を招くこともない。ま た、グリーンシートに対するノズル、ブレード等のセラ ミック塗料塗布手段の接触で、グリーンシートが可撓性 支持体19から剥離してしまうこともない。剥離用膜1 90が可撓性支持体19の全面に設けられている場合、 グリーンシートのエッジが可撓性支持体19から剥離し て製版に付着したり、破損したエッジが積層時に異物と して積層界面に介在し、構造欠陥を招く恐れがある。ま た、グリーンシートに対する僅かなノズルまたはドクタ ーブレード等のセラミック塗料塗布手段のの接触で、グ リーンシートが可撓性支持体19から剥離してしまうこ ともある。可撓性支持体19に剥離処理がなされていな い領域191が生じるように、剥離用膜190を形成す ると、可撓性支持体19に対するグリーンシートのエッ ジ密着性が高くなるので、上述した問題点を回避でき る。また、電極のある部分と無い部分の段差が、グリー ンシートの形成と電極印刷との繰り返しにより吸収さ れ、このため、段差によるクラック等の欠陥が改善され る。また、複数層のグリーンシートを、電極と共に一体 化した積層グリーンチップを得ることができるので、従 来問題となっていたプレス後のデラミネーションは見ら れない。

【0034】電極印刷工程では、画像処理によって電極を印刷する。印刷工程より前、または、第1回目の印刷工程と同時に、可撓性支持体上に画像処理用の第1のターゲットマークを形成し、第1のターゲットマークの画像処理によって得られた情報に基づいて電極の印刷位置決めを行なう。これにより、第1のターゲットマークを基準とした所定の位置に、電極を高精度で形成することができる。したがって、複雑な電極積層構造であっても、精度よく、短時間で形成することができる。

【0035】図6に示す製造フローチャートにおいて、図5に示した製造フローチャートと異なる点は、グリーンシート成形工程及び印刷工程を複数回実行し、設定積層数に達した後、得られた積層グリーンシートを可撓性支持体から剥離し、次に、剥離して得られた複数の積層グリーンシートを積層することである。このようにして積層した後、プレスし、更に切断工程、焼成工程及び端部電極付与工程等の必要な工程をへて、積層セラミックコンデンサの完成品が得られる。

【0036】ここで、本発明にかかる可撓性支持体を用いるから、セラミック塗料の塗布及びグリーンシートの剥離に関しては、図5の製造フローチャートに従う場合と同様の作用を得ることができる。

する工程を含んでおり、第2のターゲットマークの画像 処理によって得られた情報に基づいて、積層グリーンシートの積層を行なう。これにより、複数のグリーンシート積層帯を、互いの電極が、第2のターゲットマークを 基準とした所定の位置関係となるように、高精度で位置 決めし、積層することができる。保護層は別途シート成形し、積層機により積層する。

【0038】次により具体的な実施例を参照して、更に詳しく説明する。

【0039】<誘電体の塗料化>粒径が0.1μm~ 1.0μm程度のチタン酸バリウム、酸化クロム、酸化イットリウム、炭酸マンガン、炭酸バリウム、炭酸カルシウム、酸化硅素等の粉末を焼成した後、BaTiO3100モル%として、Cr2O3に換算して0.3モル

100年ル%として、Cr2O3に換算して0.3モル%、MnOに換算して0.4モル%、BaOに換算して2.4モル%、CaOに換算して1.6モル%、SiO2に換算して4モル%、Y2O3に換算して0.1モル%の組成になるように混合し、ボールミルにより24時間混合し、乾燥後誘電体原料を得た。この誘電体原料100重量部とアクリル樹脂5重量部、塩化メチレン40重量部、アセトン25重量部、ミネラルスピリット6重量部を配合し、市販のφ10mmジルコニアビーズを用い、ポット架台により24時間混合し、誘電体セラミック塗料を得た。

【0040】
くグリーンシート成形>上述のようにして得られた誘電体セラミック塗料を、連続的に供給される帯状可撓性支持体に塗布し、グリーンシートを成形する。第1回目のグリーンシート成形工程は、図5に示された製造フローチャートに従う場合は可撓性支持体上に保護膜を形成する工程であり、図6に示された製造フローチャートに従う場合は保護膜となることを予定しないグリーンシートを形成する工程である。可撓性支持体は図1~図3に記載された何れかを用いる。保護膜は、図4の積層セラミックコンデンサの場合、最上層または最下層の何れかを構成する外装となる。

【0041】図7はグリーンシート成形工程を示す図である。押し出し式塗布ヘッド10は、セラミック塗料17aを、可撓性支持体19に塗布する。11は繰り出しリール、121~127は案内ローラ、161、162は蛇行修正ローラ、14は乾燥炉、17は巻き取りリールである。グリーンシート面を均一にするため、サクションローラ151-152間でテンションをコントロールし、塗布ヘッド10の追い込み寸法、ノズル角度を制御する。

【0042】図8は上述のようにして塗布されたグリーンシート43を有する可撓性支持体19の平面図、図9は図1に示した可撓性支持体を用いてグリーンシート43を形成した場合の断面図 図10は図2に示した可撓

~図3に図示したように、セラミック塗料塗布面に、剥離処理がなされている領域190と、剥離処理がなされていない領域191とを有する。剥離処理は、可撓性支持体19の1面上に例えばSi等でなる剥離用膜190を薄くコートすることによって実行することができる。このような剥離処理を施しておくことにより、必要層数の積層工程が終了した後、可撓性支持体19の上に成形されている最下層のグリーンシート43を可撓性支持体19から容易に剥離することができる。

【0043】剥離用膜190は、図9に示すように、可 撓性支持体 19の全面に設けるのではなく、可撓性支持 体19の幅方向の両側に剥離処理がなされていない領域 191が生じるように形成する。図9に示された可撓性 支持体19の利点は、既に、図1~図3でされている。 即ち、剥離用膜190が可撓性支持体19の全面に設け られている場合、次に述べる内部電極印刷工程におい て、グリーンシート43のエッジが可撓性支持体19か ら剥離して製版に付着したり、破損したエッジが積層時 に異物として積層界面に介在し、構造欠陥を招く恐れが ある。また、グリーンシート43に対する僅かなノズル 10の接触で、グリーンシート43が可撓性支持体19 から剥離してしまうこともある。これに対して、図9に 示すように、可撓性支持体19の幅方向の両側に剥離処 理がなされていない領域191が生じるように、剥離用 膜190を形成すると、可撓性支持体19に対するグリ ーンシート43のエッジ密着性が高くなるので、上述し た問題点を回避できる。剥離処理がなされていない領域 191の幅は、通常の製造条件では、0.5~20mm 程度であり、剥離処理がなされた領域190よりも充分 に小さい。

【0044】図10において、剥離処理がなされていない領域191が可撓性支持体19の幅方向の両側にあって、この領域191内にマーク形成領域192が形成されている。グリーンシート43は、幅方向の端縁が、剥離用膜190とマーク形成領域192との間に位置するように塗布されている。

【0045】図示実施例のように、押し出し式塗布ヘッド10を用いると、非常に面精度がよく、かつ、厚みバラッキの少ない均一なグリーンシートを得ることができる。第1回目の保護膜となるグリーンシートの成形は、押し出し式塗布ヘッドの代わりに、従来のドクターブレード法やリバースロール法を用いてもよい。さらに、数回繰り返して所望の厚みにしても構わない。フィルタ8は最終的に異物を除去するために設置する。

【0046】図11に押し出し式塗布ヘッド10の形状を示す。46はセラミック塗料排出用スリット、47は上流側ノズル、48は下流側ノズル、49はセラミック
涂料だまり、53はセラミック涂料だまりへの供給口で

ド10を用いた場合、定量ポンプ6、精密定量ギヤポンプ7を使用し、フィルタ8、質量流量計9を通して塗布ヘッド10にセラミック塗料17aを供給することが望ましい。図12は図9に示した押し出し式塗布ヘッド10を用いて、可撓性支持体19上にグリーンシート43を成形する状態を示しており、高度の面精度を持ち、厚みバラツキの極めて小さなグリーンシート43を得ることができる。図11において、参照符号F1は可撓性支持体19の走行方向を示している。

【0048】図13に塗布ヘッド10の別の例を示してある。図13に示すノズルは複数のノズル461、462を有する複数系列ノズルを有する。491、492はセラミック塗料だまり、531、532はセラミック塗料だまり491、492への供給口である。この塗布ヘッド10を用いた場合、図12に示すように、セラミック塗料だまり491に貯留されたセラミック塗料431がスリット461を通して可撓性支持体19に塗布された後、塗布されたセラミック塗料層431の上にスリット462を通してもう一層のセラミック塗料層432が塗布される。これにより、ピンホールの発生が抑制される。

【0049】次に、スジのないグリーンシート43を得るためには粘度の低いセラミック塗料を使用することが望ましい。押し出し式塗布ヘッド10はこのように粘度の低いセラミック塗料のグリーンシート成形に向いている。これは、粘度の低いセラミック塗料は、乾燥縮率が大きいため、同一乾燥後厚みを得るのに、供給量を多くでき、塗布ヘッド10の先端と可撓性支持体19(またはグリーンシート)との間のギャップを大きくとり、塗布ヘッド10によるスジの発生を回避できるためである

【0050】押し出し式塗布ヘッド10は、前述したように、スジの入らない均一なグリーンシートを形成できるほかに、特筆すべき利点がある。それは、一度形成したグリーンシート43の上に再度グリーンシートを形成するのに非常に有効であるということである。ドクターブレード法においては、ドクターブレードのヘッドのエッジ側が常に可撓性支持体19に接触しているため、第1回目のグリーンシート成形時にどうしても第1のグリーンシート成形時にどうしても第1のグリーンシートは形時にどうしても第1のグリーンシート43のエッジ側が削れるという問題がある。また、積層数が増えるにつれて、トータル厚みが厚くなるため、ブレードの上流側に接触してしまい、最終的には剥離してしまう。

【0051】その点、押し出し式塗布ヘッド10においては、予め形成していたグリーンシート43の面上に、次のグリーンシート43を成形する際 予め形成してい

ト43を得ることができる。

【0052】グリーンシート43の成形後、可撓性支持体19は乾燥炉14を経て乾燥され、巻き取りリール17に巻き取られる(図7参照)。

【0053】<ターゲットマーク形成>次に、電極印刷 の前に、図8~10に示したように、グリーンシート4 3を有する可撓性支持体19上に画像処理用の第1のタ ーゲットマークa1、b1、c1、d1及びピッチマー クe 1を形成する。可撓性支持体19が図1に示したよ うな構造である場合は、図9に示すように、第1のター ゲットマークa1~d1及びピッチマークe1は、グリ ーンシート43が塗布されている面側であって、可撓性 支持体19の幅方向の端部にある剥離処理をしていない 領域191内に形成する。可撓性支持体19が図2に示 したような構造である場合は、図10に示すように、第 1のターゲットマークa1~d1及びピッチマークe1 は、剥離処理をしていない領域191内に設けられたマ ーク形成領域192の上に形成する。第1のターゲット マークa1~d1及びピッチマークe1は、スクリーン 印刷またはインクジェット印刷によって形成されたマー クまたはスルホールなど、画像処理できるマークであれ ばよく、印刷面は可撓性支持体19の表裏どちらの面で もよい。また、第1のターゲットマークa1~d1及び ピッチマークe 1の形成タイミングは、画像処理による 電極印刷を行なう以前であればいつでもよく、最初の電 極形成と同時であっても構わない。第1のターゲットマ ークa1~d1を形成する好ましいタイミングは、可撓 性支持体用原反をスリッタで切断する前である。可撓性 支持体用原反をスリッタで切断する前に第1のターゲッ トマークa1~d1を形成してあれば、スリッタで原反 を所定幅に切断する際、第1のターゲットマーク'a 1~ d1を基準にして切断することができる。第1のターゲ ットマークa1~d1は可撓性支持体19とのコントラ ストが明瞭な色で、かつ、円形が望ましい。

【0054】 <画像処理による電極印刷>次に、可撓性支持体19を巻き取った巻き取りリール17を用いて、可撓性支持体19上のグリーンシート43に電極を印刷する。電極の印刷に当たり、第1のターゲットマークa・1~d1の画像処理によって得られた情報に基づいて電極の印刷位置決めを行なう。図15は電極印刷に用いられる画像処理装置付き印刷機(以下、画像処理印刷機と称す)の構成を概略的に示す図である。グリーンシート43を成形してある可撓性支持体19は、供給ロール21から引き出され、案内ローラ22を通り、 $x-y-\theta$ ーェテーブル25に導かれる。参照符号23は案内ローラ22を支持する支持体、参照符号24は支持台である。

「ハハちち】テーブルクちにけカメラクらっ クらん

取り、その読み取り情報に基づいて電極の印刷位置決め を行なう。電極の印刷位置決めは $x-y-\theta-z$ テーブ ル25によって行なう。電極は製版台28に備えられた 製版27によって印刷される。x-y-θ-zテーブル 25は真空吸着面となっており、図16のように、4隅 にカメラ26a~26dがガラス56a, 56b, 56 c、56dを介して埋め込まれている。カメラ26a~ 26 dは上向きに配置されており、カメラ26 a~26 dの上側を可撓性支持体19が通るような配置となって いる。このような構造であると、x-y-θ-zテーブ ル25の上で上下動する製版27による影響を受けるこ となく、カメラ26a~26dによる画像処理を実行で きるという極めて優れた効果を得ることができる。× $y - \theta - z$ テーブル25は真空吸着面を有し、グリーン シート43の成形された可撓性支持体19は、真空吸着 面に真空吸着されるから、 $x-y-\theta-z$ テーブル25 が補正動作によって駆動された場合でも、可撓性支持体 19は $x-y-\theta-z$ テーブル25と一体に駆動され、 位置ずれを生じることがない。図15に示すように、カ メラ26a~26dは上向きに配置されており、カメラ 26a~26dの上側を可撓性支持体19が通るような 配置となっている場合、可撓性支持体19は透明なプラ スチックフィルムで構成する。これにより、可撓性支持 体19の下面側から可撓性支持体19を通して、上面側 に設けられた第1のターゲットマークa1~d1を、カ メラ26a~26によって読み取ることができる。特 に、図10に示すように、第1のターゲットマークa1 ~a1が、剥離処理をしていない領域191内に設けら れたマーク形成領域192の上に形成されており、この マーク形成領域192が着色されている場合には、その 着色を背景としてその面内に第1のターゲットマーク a 1~ d 1が位置することになるので、第1のターゲット マークa1~d1を、カメラ26a~26dによって確 実に読み取ることができるようになる。特に、第1のタ ーゲットマーク a 1~d 1の色とマーク形成領域 192 の色とがコントラストをなす場合には、カメラ26a~ 26 dによる第1のターゲットマークa1~d1の検知 が一層確実に行なわれるようになる。

【0056】カメラ $26a\sim26$ dにより第1のターゲットマークa $1\sim d$ 1 の座標(x、y)を読み取られたデータに基づき、図示しないコンピュータシステムによりデータ処理を行ない、 $x-y-\theta-z$ テーブル25 を制御し、 θ 方向、x方向及 \overline{U} \overline{U}

【0057】図17は上述の電極印刷工程によって得られた電極パターン44を示し、図18は図17の側面図を示している。電極パターン44を構成する各電極は、 適当な電極材料 例えばニッケル 鍋等を主成分とする ている。実施例において各電極は横方向にm行となるようにまた、縦方向には奇数行列においては6行、各偶数列には5行となっている。電極に付された参照番号のうち1桁目は当該電極の属する列を示し、2桁目は同じく属する行を示している。行数及び列数は任意である。上記電極のうち、横方向に隣り合う電極列、例えば第1月に属する電極211~261と、第2列に属する電極212~261と262)が縦方向に所定寸法しだけ異なるように配列してある。寸法しは電極間ピッチ2Lの1/2が適当である。ただし、電極パターンは、 $x-y-\theta-z$ テーブル25により所望のパターンに移動であるため、図示のパターンである必要はない。例えば、各列の電極が同一の配列を繰り返すパターンでもあってもよい。

【0058】印刷工程において、電極パターン44とと もに、第2のターゲットマークa2, b2, c2, d2 及びピッチマーク e 2を印刷する。電極パターン44と ともに、第2のターゲットマークa2, b2, c2, d 2及びピッチマーク e 2を印刷することにより、図3に 示したように、グリーンシート成形工程及び印刷工程 を、複数回実行した後、得られた積層グリーンシートを 可撓性支持体から剥離し、次に、剥離して得られた複数 の積層グリーンシートを積層する工程をとる場合は、互 いの電極パターン44が、第2のターゲットマークa 2, b2, c2, d2を基準とした所定の位置関係とな るように、高精度で位置決めし、積層することができ る。また、図4に示した第1の方法による場合は、製版 を交換した時に、電極パターン44と同時に印刷形成さ れる第2のターゲットマークa2, b2, c2, d2に 対する第1のターゲットマーク a 1, b 1, c 1, d 1 の位置関係を見ることにより、第1のターゲットマーク a 1, b 1, c 1, d 1 と電極パターン 4.4 との相対位 置が分かり、画像処理を行なうことができる。

【0059】 <画像処理による位置合わせ>次に、 $x-y-\theta-z$ テーブル25による位置決め及び位置合わせの詳細について説明する。図18は $x-y-\theta-z$ テーブル25に対する4台のカメラ26a~26 dの位置関係を示す図である。カメラ26a~26 dは、前述した可撓性支持体19上の第1のターゲットマークa1~d1の位置に対応する4点に配置されている。カメラ26a~26 dの配置位置は設計上定まっているが、実際には配置誤差等があるため、そのままでは座標の読み取り誤差を生じる。これを補正する手段として、当該製造プロセスを稼働する前に、 $x-y-\theta-z$ テーブル25の下に位置するカメラ26a~26 dの一つ、たとえばカメラ26aを基準として、その中心点を原点(0、0)と定める、次に $x-y-\theta-z$ テーブル25をx動方

を読み取る。これによりカメラ26aの中心点を原点 (0,0) としたときのカメラ26bの位置が座標 (X_b,Y_b) として表されたことになる。ほかのカメラ26c,26d についても同様にして、座標 (X_c,Y_c) , (X_d,Y_d) を求める。上記の初期補正は、ディスプレイ上の画像処理を併用して行なう。このように各カメラ26a~26dの座標決定において、精度の高い $x-y-\theta-z$ テーブル25を駆動して行なうので、座標の読み取り誤差が極めて小さくなる。参照符号(0,0) で (X_d,Y_d) から計算された中点である。

【0060】第1のターゲットマークa1~d1の印刷 位置は、殆ど位置ずれがないとしても、可撓性支持体 1 9は搬送されているので、テーブル25の平面内で角度 θで回転したり、X軸またはY軸の方向に位置ずれを起 していることが多い。この位置ずれを補正して、電極パ ターン44を高精度で印刷する。その手段として、上記 初期補正の終えたカメラ26a~26dを使用し、×ー $y - \theta - z$ テーブル25上に真空吸着されている可撓性 支持体19の第1のターゲットマークa1~d1の座標 を、第19図に示すように読み取る。カメラ26a~2 6 dによる読み取り値は初期補正によって設定された座 標(Xb~Yb)~(Xd~Yd) を加味した座標に 変換する。こうしてカメラ26aによって得られた第1 のターゲットマークaの座標を(X1,Y1)、カメラ 26 bによって得られた第1のターゲットマークbの座 標を(X2、Y2)、カメラ26cによって得られた座 標を(X3、Y3)、カメラ26dによって得られた座 標を (X4, Y4) とする。

【OO61】得られた座標(X1, Y1)~(X4, Y 4) のデータから、図20に示すように、第1のターゲ ットマークa1~d1によって囲まれた四辺形の最中点 O1を求める。最中点O1は、対向2辺の中点(イ)、 及び(ロ)を結ぶ線分し1の中点として求められる。こ の最中点 〇 1 が印刷時の位置合わせのための原点とな る。そして線分L1に対し最中点O1を通る垂線L2を 求める。垂線L2は通常、 $x-y-\theta-z$ テーブル25 の Y 軸に対して角度 heta を有する。最中点 O 1 及び角度 hetaの算出は、カメラ26a~26dから図示しないコンピ ュータシステムに入力されるデータに基づいて、コンピ ュータシステムが行なう。そして、コンピュータシステ ムから与えられる制御信号に基づいて、 $x-y-\theta-z$ テーブル25が θ = 0 になるように、矢印の方向に回転 駆動され、これにより、角度 θ が補正される。x-y-y $\theta-z$ テーブル25は、コンピュータシステムからの制 御信号に基づき、更にX軸方向及びY軸方向に駆動さ れ、X軸方向及びY軸方向の位置合わせが行なわれ、位 **置合わせが完了する。図21は角度Aの補正が行なわれ** が行なわれた後の状態を示している。但し、実際の位置合わせ動作は、角度 θ を補正しながら、最中点O1を、カメラ $26a\sim26$ dの中点O0に合わせるような動作になる。

【0062】ここでは、精度を上げるため、カメラ26 $a\sim26$ d及び補正用カメラ29 $a\sim29$ dを各4個使用しているが、第1のターゲットマーク2個、カメラ2 個でも2点間の中点を出し、その2点間のずれ角度 θ を出し、コンピューターで処理することにより充分画像処理印刷は可能である。 $x-y-\theta-z$ テーブル25は真空吸着面なっているため、x 方向、y 方向、 θ 方向にそれぞれ正確に移動することができる。このように画像処理を行なった後、可撓性支持体背面に接触するように任意の距離だけ、 $x-y-\theta-z$ テーブル25がz 方向に移動され、スクリーン印刷が行なわれる。

【0063】印刷後、可撓性支持体19は定尺送り装置 29(図15参照)により一定寸法だけ移動され、引き 続き、補正用のカメラ30a~30dのある位置に送ら れる。定尺送り装置29は、可撓性支持体19の接する 面が真空吸着面となっており、従って、可撓性支持体1 9の背面が定尺送り装置29の真空吸着面に吸着固定さ れる。そして、ピッチマーク e 1 をセンサ (カメラ) に よって読み取ると共に、次のピッチマークe1がセンサ によって読み取られるまで、可撓性支持体19に定尺送 りを加える。このように、隣接するピッチマークe1と ピッチマーク e 1 との間の間隔分の定尺送りが加えられ るので、第1のターゲットマーク a 1~d 2が搬送ずれ によってカメラ30a~30dの視野からはずれる等の 不具合を生じることがない。しかも、定尺送り装置29 は、可撓性支持体19の接する面が真空吸着面となって いるから、定尺送りの動作中に可撓性支持体19が定尺 送り装置29上で位置ずれを起すことがない。

【0064】カメラ30a~30dは、ステーションは 異なるものの、位置関係はカメラ26a~26dと同じ である。ここで、パターン製版の取付け時の位置ずれ は、第1のターゲットマークと、第2のターゲットマー クとの間のずれを、上記の画像処理と同じ方法で座標を 読み取ることにより測定でき、図示しないコンピュータ ーシステムにより、データ処理を行なって必要な補正量 を算出し、x - y - θ - z テーブル 2 5 の制御システム にデータをフィードバックし、xーyーθーzテーブル 25を駆動し、位置補正をおこなう。上記説明では、4 台のカメラ30a~30dを使用する場合について説明 したが、8台のカメラを用い、この8台のカメラによっ て、第1のターゲットマークa1~d1及び第2のター ゲットマークa2~d2を同時に読み取る構成であって もよい。第1のターゲットマークa1~d1と第2のタ ーゲットマークョク~4クとの位置関係け 予め 笹1

【0065】このようにして得られた電極の形成された グリーンシート19を透過光目視検査台31、案内ロー ラ32をへて、ローラ33ー34間で回っているベルト コンベア36に乗せ、乾燥炉35で、例えば60℃にて 乾燥した後、案内ローラ37及びカッタ38の間を通 り、巻取り巻き取りローラ39で巻き取る。

【0066】<設定積層数を得る工程>

a. 図5の製造フローチャートに従う場合 上述のようにして、電極を印刷したグリーンシートを、 図7に示したグリーンシート成形工程に付し、再度、繰 り出しローラ11に取付け、蛇行修正ローラ161、1 62を通して、第1のグリーンシート成形と同じよう に、所望のグリーンシート厚みになるように制御し、グ リーンシート成形を行ない、次に、図15に示す画像処 理印刷機による画像処理に基づいて、電極を印刷する工 程を、必要とする積層数だけ繰り返す。

【0067】図24及び図25は第2回目以降の電極印 刷工程における電極印刷位置を示す図で、第1回目の電 極に対して、一列だけ位置をずらして印刷する。電極パ ターンが変化した場合は、電極パターンに対応して、x $-y-\theta-z$ テーブル25をx方向、y方向または θ 方 向に制御し、必要な電極パターンの重なりが得られるよ うに制御する。例えば、図27に示すように、電極パタ ーン44が同一電極列を間隔を隔てて配置したパターン を有する場合は、第1回目の電極パターンに対して、第 2回目の電極パターン44を可撓性支持体19の幅方向 に移動させる。 $x-y-\theta-z$ テーブル25はx方向、 y方向、 θ 方向に任意に移動できるため、カメラ26a~26 dで得られた第1のターゲットマーク a 1~ d 1 の位置情報をコンピュターシステムに入力し、コンピュ ターシステムによって、必要な電極パターンの重なりと なるように、x-y-θ-zテーブル25を制御するこ とができる。この2回目以降のグリーンシート成形と、 画像処理印刷を所望の積層数まで繰り返す。そして、最 終的に、第2の保護層56Bを、例えば160μmの厚 みとなるように形成する。

【0068】次に、最終積層体を透過光目視検査台31、案内ローラ32をへて、ローラ33ー34間で回っているベルトコンベア36に乗せ、乾燥炉35で乾燥した後、案内ローラ37及びカッタ38の間に導き、カッタ38によって最終積層体の幅方向の両端に切断加工を施した後、積層グリーンシートを可撓性支持体19から剥離する。図27はカッタ38による切断工程を示す図であり、矢印r1の方向に回転するカッタ38によって最終積層体の幅方向の両端を切断する。カッタ38は刃先が剥離用膜190にかかるように、グリーンシート43及び電極54からなる積層グリーンシートを切断する。その後グリーンシート43及び電極54からなる積層グリーンシートを切断する。その後グリーンシートを切断する。その後グリーンシート43及び電極54からなる

ートがカッタ38によって切断された後は、積層グリーンシートは剥離用膜190によって可撓性支持体19の上に支持されているだけであるから、積層グリーンシートは可撓性性支持体19から極めてスムーズに剥離される。残った可撓性支持体19も図示しない巻き取りローラで巻き取る。図28は剥離して得られた積層体の断面図を示している。

【0069】b. 図6に示した製造フローチャートに従う場合

図6に示した製造フローチャートに従う場合は、次に、グリーンシート成形工程及び印刷工程をQ回実行した後、得られた積層グリーンシート561~56Qを可撓性支持体から剥離する。剥離に当たっては、図29に示すように、カッタ38によって積層グリーンシートの幅方向の両端に切断加工を施した後、積層グリーンシートを可撓性支持体19から剥離する。積層グリーンシートがカッタ38によって切断された後は、積層グリーンシートがカッタ38によって切断された後は、積層グリーンシートは剥離用膜190によって可撓性支持体19の上に支持されているだけであるから、積層グリーンシートは可撓性性支持体19から極めてスムーズに剥離される。図30は剥離して得られた積層グリーンシートの断面図を示している。

【0070】次に、図31に示すように、別途シート成形された第1の保護層上に、剥離して得られた複数の積層グリーンシートを積層する。そして、最終的に、第2の保護層56Bを、例えば160 μ mの厚みとなるように形成する。図32にその具体例を示す。

【0071】<設定積層数を得た後の工程>上述のようにして得られた積層グリーンシートを打ち抜き後プレスし、切断することにより、図23に示す積層グリーンチップが得られる。得られた積層グリーンチップを、所定の温度条件で脱バインダ処理した後、焼成し、更に、端子電極を焼き付け形成する。

【0072】脱バインダ及び焼成の条件は従来より周知である。例えば、280℃で12時間脱バインダし、還元雰囲気中で1300℃にて2時間焼成する。焼成後得られた積層体に端子電極4(図1参照)を形成する。端子電極4の材質及び形成方法も従来よりよく知られている。例えば、銅を主成分とし、N2+H2中で800℃にて30分焼き付けし、めっきを行なう。

【0073】 <特性の評価1:可撓性支持体>可撓性支持体19の剥離処理に関する特性評価を表1に示す。表1において、全幅剥離処理とは、可撓性支持体のセラミック塗料塗布面の全面に剥離処理を施したもの、幅規制剥離処理とは図1及び図2に図示されているように、可撓性支持体のセラミック塗料塗布面が、剥離処理がなされている領域190と、剥離処理がなされていない領域101とを有する場合である。表1に示すとうに、75

処理の場合は剥離頻度が 0 回であった。これは前述したように、剥離用膜 1 9 0 が可撓性支持体 1 9 の全面に設けられている全幅剥離処理の場合、グリーンシートのエッジが可撓性支持体 1 9 から剥離して製版に付着したり、グリーンシートに対する僅かなノズルまたはドクターブレード等のセラミック塗料塗布手段の接触により、グリーンシートが可撓性支持体 1 9 から剥離してしまうことがあるのに対し、可撓性支持体 1 9 に剥離処理がなされていない領域 1 9 1 が生じるように、剥離用膜 1 9 0 を形成した幅規制剥離処理の場合、可撓性支持体 1 9 に対するグリーンシートのエッジ密着性が高くなるためと推測される。

【0074】<特性の評価2:主として画像処理による位置合わせ>次に、上述の製造方法によって得られた積層セラミックコンデンサと、従来の製造方法によって得られた積層セラミックコンデンサの特性評価を、表2に示す。表2において、試料No.1~3は図4の製造工程を経て得られた積層セラミックコンデンサ、試料No.4及び5は従来の製造方法によって得られた積層セラミックコンデンサである。

【0075】試料No. 1はグリーンシート厚み8. 0 μ m、焼成後の誘電体層2の一層の厚み5 μ m、積層数75層である。試料No. 2はグリーンシート厚み2. 5 μ m、焼成後の誘電体層2の一層の厚み1. 5 μ m、積層数75層である。試料No. 3はグリーンシート厚み2. 5 μ m、焼成後の誘電体層2の一層の厚み1. 5 μ m、積層数150層である。

【0076】試料No.4はグリーンシート厚み8.0μm、焼成後の誘電体層2の一層の厚み5μm、積層数75層である。

【0077】試料No. 5はグリーンシート厚み2. 5 μ m、焼成後の誘電体層2の一層の厚み1. 5 μ m、積層数150層である。但し、試料No. 5は2. 5 μ m という薄いグリーンシートの厚みのために、積層セラミックコンデンサとして必要な特性を得ることができる程度に積層することができなかった(積層不可)。

【0078】試料No.6はグリーンシート厚み8.0μ m、焼成後の誘電体層2の一層の厚み5μ m、積層数75層である。試料 $No.1\sim6$ を通して、外形寸法は、3.2 mm x 1.6 mmに固定した。厚み寸法は積層数及び一層当たりの誘電体層の厚みによって異なる。【0079】この積層セラミックコンデンサに対し、ピンホール数(個/10m)静電容量、誘電体損失、絶縁抵抗、破壊電圧、ショート不良率、印刷ずれ及び歩留の

評価試験を行なった。表2はその評価結果を示してい

カたサンプル数け30 000個である

る。試料No. 1~6のそれぞれにおいて、試験に供さ

り、同じグリーンシート数及び同じ積層数を有する試料間で行なうこととする。具体的には試料No. 1、6と試料No. 4との対比、試料No. 2、3と試料No. 5との対比である。

【0081】a. 静電容量、誘電体損失 ヒューレットパッカード社製インピーダンスアナライザーHP-4284Aで20°Cにて測定した。静電容量は、試料No. 4では0. 91 μ Fであるのに対し、試料No. 1では1. 01 μ F、試料No. 6では1. 03 μ Fであり、本発明に係る製造方法によって得られた試料No. 1、6は、従来の製造方法による試料No. 4よりも大きな静電容量を取得できる。

【0082】試料No. 2、3と、試料No. 5との比較では、試料No. 5はグリーンシートの厚み2. 5μ mでは積層不可であるのに対し、本発明に係る製造方法によって得られた試料No. 2、3は、2. 5μ mという薄いグリーンシートを用いて、3. 3μ F、6. 63 μ Fの静電容量を取得できる。

【0083】 t a n δ (%) に関しては、試料No. 4では1.88(%) であるのに対し、試料No.1では1.86(%)、試料No.6では1.85(%)であり、試料No.1、6は試料No.4よりも、誘電体損失が小さくなっている。試料No.2、3は、2.5 μ mという極めて薄いグリーンシトを用いても、1.87(%)及び1.96(%)の誘電体損失にとどまる。

【0084】b. 絶縁抵抗及びショート不良率

ヒューレットパッカード社製高抵抗計HP-4329Aで20℃にて10V印加し、30秒後測定した。絶縁抵抗が1000Ω以下のものをショート不良とし、各試料No.1~6のそれぞれにおいて、試験に供されたサンプル数に対するショート不良発生数の割合をショート不良率として表示した。

【0085】絶縁抵抗は、試料No.4では $1.7\times10^9\Omega$ であるのに対し、試料No.1では $2.0\times10^9\Omega$ 、試料No.6では $3.1\times10^9\Omega$ であり、本発明に係る製造方法によって得られた試料No.1、6は、従来の製造方法による試料No.4よりも大きな絶縁抵抗を取得できる。また、試料No.2、3でも $7.1\times10^8\Omega$ 、 $4.6\times10^8\Omega$ の絶縁抵抗を確保できる。【0086】ショート不良率は、試料No.4では3.2(%)であるのに対し、試料No.1では0.7

(%)、試料No.6ではO.4(%)であり、本発明に係る製造方法によって得られた試料No.1、6は、従来の製造方法による試料No.4よりもショート不良率が著しく小さくなっている。また、試料No.2、3でもO.8(%)、1.O(%)のショート不良率に納まっている。

【0087】。 破壊雷圧

し、試料No. 1、6では230(v)であり、本発明に係る製造方法によって得られた試料No. 1、6は、従来の製造方法による試料No. 4よりも大きな破壊電圧を確保できる。また、グリーンシート厚みが2. 5μ m(乾燥後厚み1. 5μ m)と非常に薄い試料No. 2、3でも90(v)、80(v)の破壊電圧を確保できる。

【0088】d. 印刷ずれ

積層セラミックコンデンサを図25の点線部分で切断し、切断面において10個の電極の位置ずれ量の最大値 Δ Gmax(図25参照)の平均値 Δ Gmaxーavを 測定した。平均値 Δ Gmaxーavは、試料No. 4では250 μ mであるのに対し、試料No. 1では8 μ m、試料No. 6では11 μ mであり、本発明に係る製造方法によって得られた試料No. 1、6は、従来の製造方法による試料No. 4よりも印刷ずれが著しく小さい。

【0089】e. ピンホール数(個/10m)

本発明に係る製造方法によって得られた試料No. 1~3及び6の何れにおいても、ピンホール数はO(個/1Om)である。これに対して、従来の製造方法によって得られた試料No. 4では、49個/10mのピンホールが認められ、試料No. 5では84個/10mのピンホール数が認められた。従来の製造方法では、可撓性支持体の誘電体ペースト塗布面が、塗布前及び塗布後の何れの場合においても、ローラに接触するため、グリーンシートに剥離によるピンホールを多発するのに対して、本発明に係る製造方法では、可撓性支持体の誘電体ペースト塗布面が、塗布前及び塗布後の何れの場合においても、ローラに接触することがないため、グリーンシートに剥離によるピンホールが発生しないためであると推測される。

【0090】f. 歩留

歩留は、試料No. 4では33(%)であるのに対し、 試料No. 1、6では92(%)であり、試料No. 2、3でも92(%)、90(%)の高歩留を確保でき る。本発明に係る製造方法によれば、歩留が著しく改善 される。

【0091】以上を要するに、本発明によれば、従来積層できなかった2 5 μ mという薄膜のグリーンシートを精度よく積層することが可能で、しかもショート不良率が低く、優れた特性を有する積層セラミックコンデンサを、高歩留で製造することができる。しかも、従来の方法でどうにか積層できる8 μ mというグリーンシート厚みのところであっても、非常に良好な効果が得られ

t-.

[0093]

【発明の効果】以上述べたように、本発明によれば、次 のような効果を得ることができる。

- (a) グリーンシートに対し、適度の剥離性と密着性と を与えることの可能な可撓性支持体及びこれを用いたセ ラミック電子部品の製造方法を提供することができる。
- (b) グリーンシートを薄くしても、剥離の困難性や製品の特性不良等を生じる確率を著しく小さくし得る可撓性支持体及びこれを用いたセラミック電子部品の製造方法を提供することができる。
- (c) 電極に起因する積層間段差を著しく小さくし、信頼性を向上させたセラミック電子部品の製造方法を提供できる。
- (d) 積層体の電極パターンの位置ずれを最小にし得る セラミック電子部品の製造方法を提供できる。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明に係る可撓性支持体の断面図である。
- 【図2】本発明に係る可撓性支持体の別の実施例を示す 断面図である。
- 【図3】本発明に係る可撓性支持体の別の実施例を示す 断面図である。
- 【図4】本発明に係る製造方法によって製造される製品の一部であるセラミック電子部品の断面図である。
- 【図5】本発明に係るセラミック電子部品の製造フロー チャートを示す図である。
- 【図6】本発明に係るセラミック電子部品の製造フロー チャートを示す図である。
- 【図7】本発明に係るセラミック電子部品の製造方法に 含まれるグリーンシート成形工程及び成形装置を示す図 である。
- 【図8】図7に示した工程を経て得られたグリーンシートの平面図である。
- 【図9】図8に示したグリーンシートの断面図である。
- 【図10】図8に示したグリーンシートの別の例を示す 断面図である。
- 【図11】図7に示したグリーンシート成形装置に用い られる押し出し式塗布ヘッドの断面図である。
- 【図12】図11に示した押し出し式塗布ヘッドを用いたグリーンシート成形を説明する図である。

である。

【図14】図13に示した押し出し式塗布ヘッドを用いたグリーンシート成形を説明する図である。

【図15】本発明に係るセラミック電子部品の製造方法の実施に用いられる画像処理印刷機を示す図である。

【図16】図15に示す画像処理印刷機に含まれる画像 処理用カメラの配置を示す図である。

【図17】図15に示す画像処理印刷機によって第1回目の電極を印刷した後の可撓性支持体面の平面図である。

【図18】図17に示した可撓性支持体の側面図である。

【図19】画像処理用カメラを用いた画像情報による位置合わせを説明する図である。

【図 2 0 】画像処理用カメラを用いた画像情報による θ 補正を説明する図である。

【図21】画像処理用カメラを用いた画像情報による位置合わせにおいて θ 補正をした後の状態を示す図である。

【図22】画像処理用カメラを用いた画像情報による位置合わせにおいてX軸方向位置合わせをした後の状態を示す図である。

【図23】画像処理用カメラを用いた画像情報による位置合わせにおいて Y 軸方向位置合わせをした後の状態を示す図である。

【図24】図15に示す画像処理印刷機によって第2回目の電極を印刷した後の可撓性支持体面の平面図である。

【図25】図24に示した可撓性支持体の側面図である。

【図26】図15に示す画像処理印刷機によって得られる電極の他の例を示す平面図である。

【図27】図5に示示した製造フローチャートによって 得られた積層グリーンシートの切断及び剥離を説明する 図である。

【図28】図27の工程を通して得られた積層グリーン シートの断面図である。

【図29】図6に示示した製造フローチャートによって 得られた積層グリーンシートの切断及び剥離を説明する 図である。。

【図30】図29の工程を通して得られた積層グリーンシートを示す図である。

【図31】図31の工程の後の積層工程を示す図である。

【図32】図32の工程の後の積層工程を示す図である。

【図33】図28または図32に示す積層体からプレス、切断して得られた積層グリーンチップの斜視図であ

191

a 1 ~ d 1

a 2~d2

2 5

2 7

28

4 3

剥離処理がなされていない領域 $x-y-\theta-z$ $\overline{\tau}-\overline{\jmath}$ λ

第1のターゲットマーク

第2のターゲットマーク

を説明する図である。

【図35】本発明に係る可撓性支持体の特性評価データ を、比較例と比較して示す図である。

【図36】本発明に係る製造方法と従来製造方法とによ って得られた試料の特性評価データを示す図である。

【符号の説明】

押し出し式塗布ヘッド

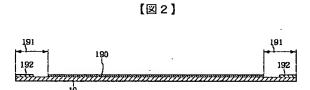
19

可撓性支持体

190

剥離処理がなされている領域

【図1】



製版

製版台

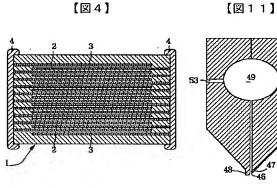
グリーンシート

26a, 26b, 26c, 26d

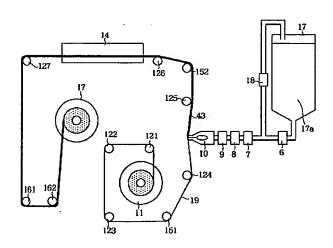
[図3]



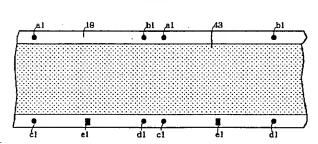
【図4】



【図7】



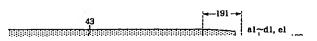
[図8]

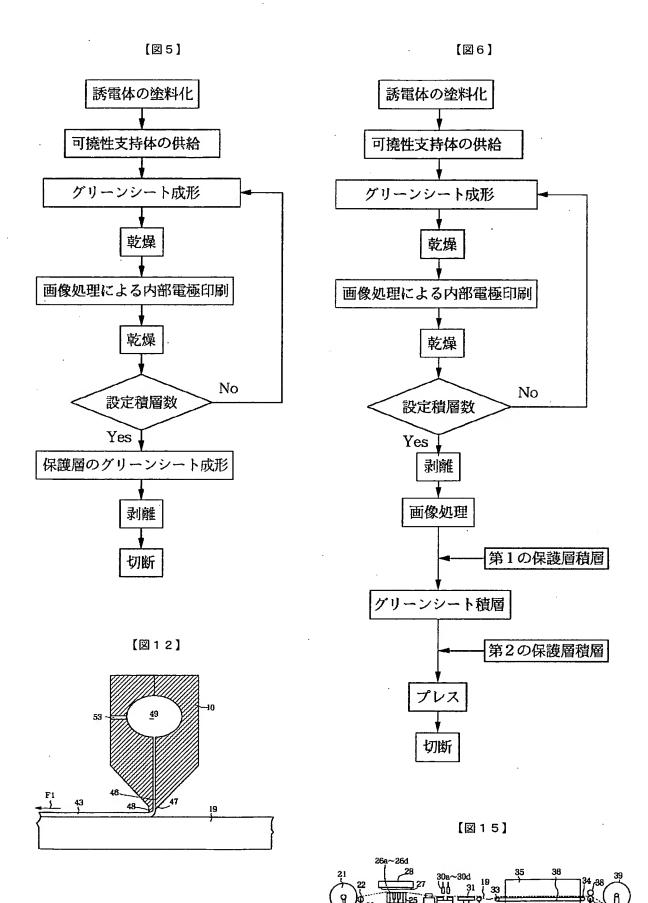


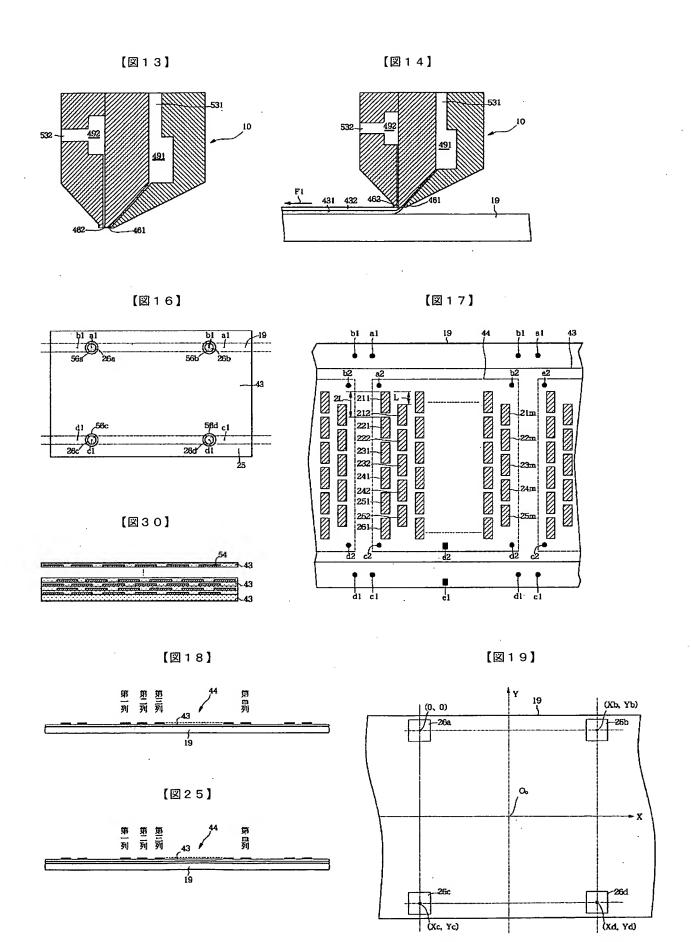
[図9]



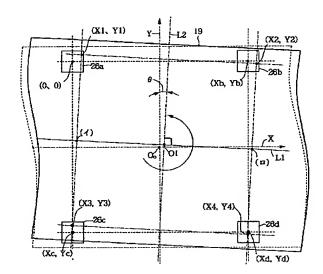
【図10】



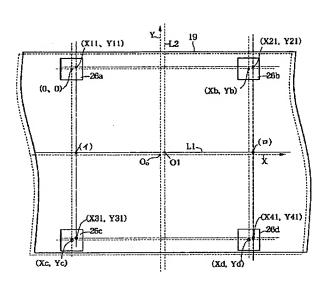




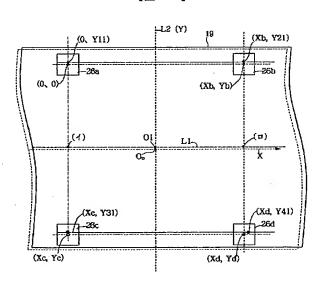
【図20】



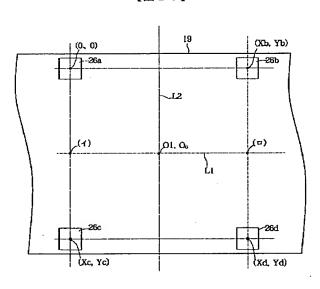
【図21】



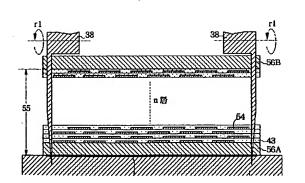
【図22】



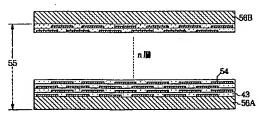
【図23】

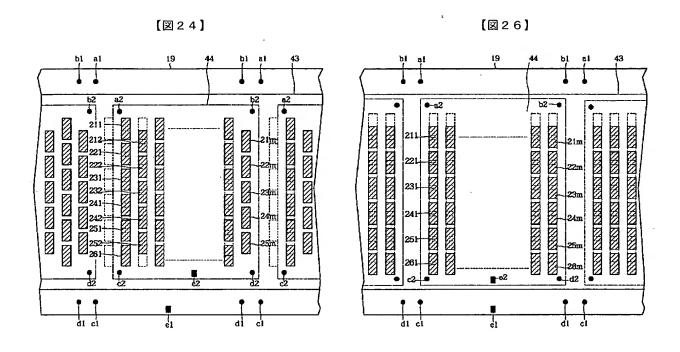


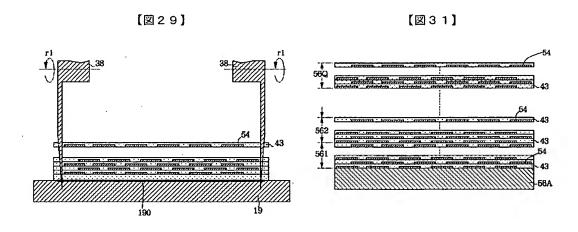
【図27】

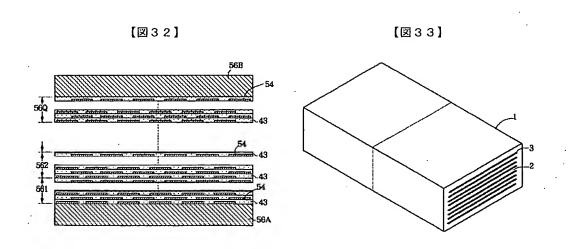


【図28】

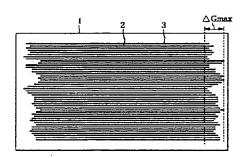








【図34】



【図35】

表 1

可撓性支持体の剥離処理	剥離頻度 (75回繰り返し× 1000m)	印刷時の製版へ の付着(1000m)		
全幅剥離処理	50	53回		
幅規制剥離処理	0回	0回		

【図36】

表 2

No.	グリーン シート 厚み (μm)	ピンホール 個/10m		容量 (μF)	tan δ (%)	絶縁 抵抗 (Ω)	電圧 (v)	ショート 不良率 (%)	ΔGmax -av (μm)	歩留 (%)	積層 方法
1	8.0	0	75	1.01	1.86	2.0×10^{9}	230	0.7	8	92	
2	2.5	0	75	3.30	1.87	7.1×10^{8}	90	8.0	12	92	図5
3	2.5	0	150	6.63	1.96	4.6×10^{8}	80	1.0	13	90	
* 4	8.0	49	75	0.91	1.88	1.7×10^{9}	150	33.2	250	33	
* 5	2.5	84	150	積	層でき	ず不可					
6	8.0	0	75	1.03	1.85	3.1 × 10 ^s	230	0.4	11	92	図6

* : 比較例

フロントページの続き

(72)発明者 角田 栄蔵

東京都中央区日本橋1丁目13番1号 ティーディーケイ株式会社内

(72) 発明者 川崎 薫

東京都中央区日本橋1丁目13番1号 ティーディーケイ株式会社内

(72)発明者 細萱 隆二

東京都中央区日本橋1丁目13番1号 ティーディーケイ株式会社内